

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

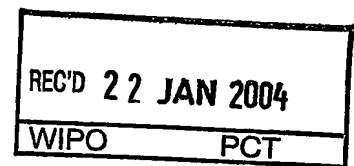
25.12.03

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application: 2003年 1月17日

出 願 番 号
Application Number: 特願2003-009942
[ST. 10/C]: [JP2003-009942]



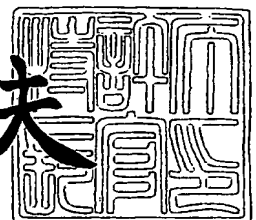
出 願 人
Applicant(s): 帝人株式会社

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2003年11月19日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

今井康夫



【書類名】 特許願

【整理番号】 P36584

【提出日】 平成15年 1月17日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 D01D 6/62
C08G 63/82

【発明者】

【住所又は居所】 愛媛県松山市北吉田町 7 7 番地 帝人ファイバー株式会
社 松山事業所内

【氏名】 益田 剛

【発明者】

【住所又は居所】 愛媛県松山市北吉田町 7 7 番地 帝人ファイバー株式会
社 松山事業所内

【氏名】 吉村 三枝

【特許出願人】

【識別番号】 000003001

【氏名又は名称】 帝人株式会社

【代理人】

【識別番号】 100077263

【弁理士】

【氏名又は名称】 前田 純博

【選任した代理人】

【識別番号】 100099678

【弁理士】

【氏名又は名称】 三原 秀子

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 010250

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9701951

【包括委任状番号】 0203001

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 ポリエステルフィラメント系の製造方法

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 コア部形成用吐出孔を通して熔融吐出されたポリエステルに、該吐出孔の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数のフィン部形成用スリット状吐出孔を通して熔融吐出された上記と同一のポリエステルを熔融状態で接合し、冷却固化して、コア部と、該コア部の長さ方向に沿ってコア部から放射状に突出した複数のフィン部とからなり、且つ下記 (1) ~ (3) 式の要件を同時に満足するポリエステルフィラメントを得た後、該フィラメントをアルカリ減量処理して、フィン部の少くとも一部をコア部から分離するに際し、該ポリエステルに、下記式 (I) で表されるチタン化合物と下記式 (II) で表されるリン化合物との反応生成物からなる触媒の存在下に重縮合して得られるポリエステルを用いることを特徴とするポリエステルフィラメント系の製造方法。

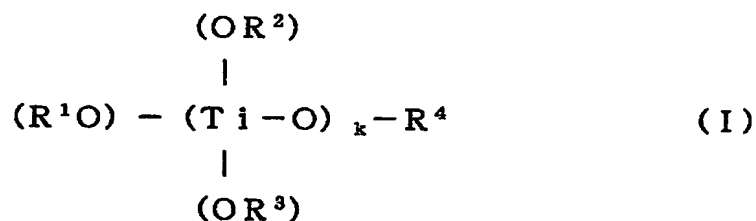
$$(1) \quad 1/20 \leq S_B / S_A \leq 1/3$$

$$(2) \quad 0.6 \leq L_B / D_A \leq 3.0$$

$$(3) \quad W_B / D_A \leq 1/4$$

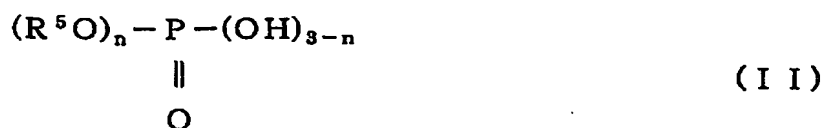
(S_A はコア部の断面積、 D_A はコア部の断面が真円のときはその直径また真円でないときはその外接円直径を表わし、また S_B 、 L_B および W_B はそれぞれフィン部の断面積、最大長さおよび最大幅を表わす。)

【化 1】



(R^1 、 R^2 、 R^3 、 R^4 は、それぞれ同一もしくは異なって、アルキル基またはフェニル基であり、 k は1~4の整数である。なお、 k が2~4の場合には、複数の R^2 および R^3 は、それぞれ同一であっても異なってもよい。)

【化2】

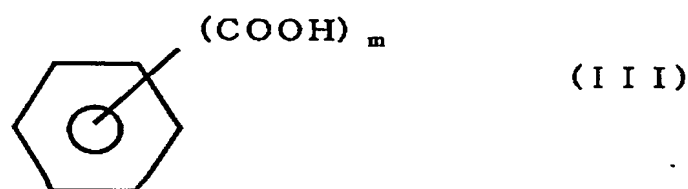


(R⁵は、炭素原子数1～20個のアルキル基または炭素原子数6～20個のアリール基であり、nは1または2である。)

【請求項2】 チタン化合物とリン化合物との配合割合が、チタン原子を基準として、リン原子のモル比率として1.0～3.0の範囲にある、請求項1記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【請求項3】 ポリエステルが、チタン化合物を予め下記一般式(III)で表される多価カルボン酸および／またはその酸無水物と反応モル比(2:1)～(2:5)の範囲で反応させた後にリン化合物と反応させた反応生成物を触媒として重縮合して得られるポリエステルである、請求項1または2に記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【化3】



(mは2～4の整数である。)

【請求項4】 リン化合物がモノアルキルホスフェートである、請求項1～3のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【請求項5】 ポリエステルが、ポリエチレンテレフタレートである、請求項1～4のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【請求項6】 ポリエステルを吐出孔を通して熔融吐出するに先立って、下記式で表わされる相溶性パラメーター χ が0.1～2.0である化合物をポリエステル中に、ポリエステル全重量に対して0.5～5.0重量%含有せしめる請求項1～5のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

$$\chi = (V_a / RT) (\delta_a - \delta_b)^2$$

(V_a はポリエステルのモル容積 (cm^3/mol)、 R は気体定数 ($\text{J}/\text{mol} \cdot \text{K}$)、 T は絶対温度 (K)、 δa および δb はそれぞれポリエステルおよび化合物の溶解度パラメーター ($\text{J}^{1/2}/\text{cm}^{3/2}$)を表わす。)

【請求項7】 コア部形成用吐出孔1個とフィン部形成用スリット状吐出孔3～6個とからなる吐出孔単位を少くとも一つ有する口金を用いて熔融紡糸する請求項1～6のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【請求項8】 下記式(a)、(b)および(c)で表わされる要件を満足する口金を用いて熔融紡糸する請求項1～7のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

$$(a) \quad 1 \leq L'_{AB}/D'_A \leq 4$$

$$(b) \quad 1/7 \leq W'_B/D'_A \leq 1/2$$

$$(c) \quad 0.01 \text{ mm} \leq L'_{AB} \leq 0.2 \text{ mm}$$

(上式において、 D'_A はコア部形成用吐出孔の断面が真円のときはその直径、また断面が真円でないときはその外接円の直径を表わし、 L'_{AB} 、および W'_B はそれぞれフィン部形成用のスリット状吐出孔の最大長さおよび最大幅を表わし、 L'_{AB} はコア部形成用の吐出孔とフィン部形成用吐出孔との最短距離を表わす。)

【請求項9】 フィラメントを濃度10～100 g/lのアルカリ水溶液と40～180℃において接触せしめて、フィラメント重量の10～40重量%を低減せしめる請求項1～8のいずれかに記載のポリエステルフィラメント系の製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、特殊ポリエステルフィラメント系の製造方法に関する。さらに詳しくは、アルカリ減量処理によりコア部とフィン部が分離されて、フィラメント内に大きな空隙が形成されるポリエステルフィラメント系を安定して製造する方法に関するものである。

【0002】

【従来の技術】

ポリエステルフィラメント系、特にポリエチレンテレフタレートマルチフィラメント系は、衣料素材として広く用いられているが、緻密な繊維構造を有しているために、風合が硬いうえ、ふくらみが乏しいという欠点を有している。

【0003】

このような欠点を改良するため、特許文献1および2には、ボデー部から分離されたウイング部を持ち、該ウイング部の一部が破断して形成された自由突出繊維端によって特徴付けられる嵩高フィラメントおよび該フィラメントが製造可能な開裂性フィラメントが開示されている。

【0004】

しかしながら、上記開裂性フィラメントは、単一の吐出孔からポリマーを吐出して形成されたものであるため、ボデー部とウイング部が完全に一体化しており、両者の境界での分離が極めて困難である。そのため、ウイング部の分離および破断手段として、高圧の圧空流を用いた流体ノズル処理など、多大のエネルギー移動が起こるような物理的手段を採用せざるを得なかった。しかも、上記のような物理的手段によって分離されたウイング部は、その半数以上が破断またはフィブリル化されて自由突出繊維端を形成するため、その外観は、あたかも毛羽によって特徴付けられる紡績糸様であり、織編物とした場合に均整性に欠けるという欠点を有していた。

【0005】

かかる課題に対し特許文献3には、コア部と、該コア部の長さ方向に添ってコア部から放射状に突き出した複数のフィン部とを有する繊維断面とし、その際、コア部とフィン部の大きさがある特定の関係にあるような高度に異形化された繊維断面形状とすることによって、これをアルカリ減量処理して、嵩高で柔らかい風合いを呈し、均整性な外観を有する織編物が得られることが提案されている。

【0006】

しかしながら、ポリエステル、特にポリエチレンテレフタレートの熔融紡糸においては、紡糸時間の経過と共に、紡糸口金吐出孔周辺に異物（以下、単に口金

異物と称する場合もある)が発現し、付着・堆積し、溶融ポリマーの正常な流れを阻害し、吐出糸条の屈曲、ピクツキ、旋回等(以下、単に異常吐出現象と称する場合もある)が進行し、ついには吐出ポリマー糸条が紡糸口金面に付着して断糸するという現象が起こることが知られている。

【0007】

特に、前述のような高度に異型化された繊維断面を得ようとした場合、その口金吐出孔形状も複雑なものとなり、該口金異物が溶融ポリマー吐出状態に及ぼす影響が大きく、短時間の間に、異常吐出現象が発生することが多くなる。このような異常吐出現象が起こると、紡糸運転に支障をきたすといった問題がある。また、例えば、紡糸ができたとしても、冷却・固化の過程で繊維構造斑が発生し、得られたポリエステル未延伸糸は品質斑(延伸時の毛羽、断糸発生など)を内在したものとなる。

【0008】

このような口金異物の付着・堆積原因は、ポリエステル中に存在するアンチモンに起因することが知られているが、そのアンチモンは、ポリエステル、特にポリエチレンテレフタレート触媒として、優れた重縮合触媒性能を有する、また色調の良好なポリエステルが得られるなどの理由から、実際に最も広く使用されている。したがって、通常のポリエステルの溶融紡糸においては、紡糸口金吐出孔周辺に付着・堆積した口金異物を拭き取る為に、紡糸引き取り操作を一定間隔で中断せねばならず、この頻度が高くなるほど生産性を大きく低下させてしまうという問題がある。

【0009】

【特許文献1】

特公平1-12487号公報

【特許文献2】

特公平1-16922号公報

【特許文献3】

特許第3076372号公報

【0010】

【発明が解決しようとする課題】

本発明は、上記従来技術を背景になされたもので、その目的は、嵩高で柔らかい風合いを呈し、均整性な外観を有する織編物が得られるポリエステルフィラメント糸を安定して製造する方法を提供することにある。

【0011】**【課題を解決するための手段】**

本発明者は、上記課題を解決するため鋭意研究したところ、ポリエステルの重縮合触媒を適正化することにより、上記のように高度に異形化されたポリエステルフィラメントを安定して製造できることを見出した。

【0012】

かくして、本発明によれば、コア一部形成用吐出孔を通して熔融吐出されたポリエステルに、該吐出孔の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数のフィン部形成用スリット状吐出孔を通して熔融吐出された上記と同一のポリエステルを熔融状態で接合し、冷却固化して、コア一部と、該コア一部の長さ方向に沿ってコア一部から放射状に突出した複数のフィン部とからなり、且つ下記(1)～(3)式の要件を同時に満足するポリエステルフィラメントを得た後、該フィラメントをアルカリ減量処理して、フィン部の少くとも一部をコア一部から分離するに際し、該ポリエステルに、下記式(I)で表されるチタン化合物と下記式(II)で表されるリン化合物との反応生成物からなる触媒の存在下に重縮合して得られるポリエステルを用いることを特徴とするポリエステルフィラメント糸の製造方法が提供される。

$$(1) \quad 1/20 \leq S_B/S_A \leq 1/3$$

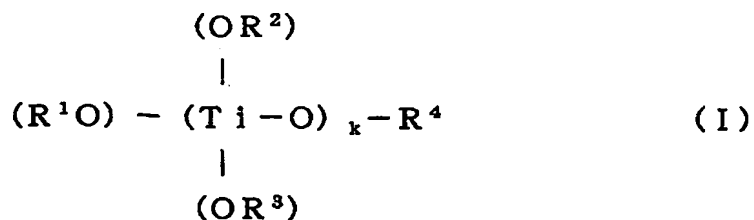
$$(2) \quad 0.6 \leq L_B/D_A \leq 3.0$$

$$(3) \quad W_B/D_A \leq 1/4$$

(S_A はコア一部の断面積、 D_A はコア一部の断面が真円のときはその直径また真円でないときはその外接円直径を表わし、また S_B 、 L_B および W_B はそれぞれフィン部の断面積、最大長さおよび最大幅を表わす。)

【0013】

【化 4】



【0014】

(R¹、R²、R³、R⁴は、それぞれ同一もしくは異なって、アルキル基またはフェニル基であり、kは1～4の整数である。なお、kが2～4の場合には、複数のR²およびR³は、それぞれ同一であっても異なってもよい。)

【0015】

【化 5】



【0016】

(R⁵は、炭素原子数1～20個のアルキル基または炭素原子数6～20個のアリール基であり、nは1または2である。)

【0017】

【発明の実施の形態】

以下、本発明を詳細に説明する。

本発明は、コア一部形成用吐出孔を通して熔融吐出されたポリエステルに、該吐出孔の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数のフィン部形成用スリット状吐出孔を通して熔融吐出された上記と同一のポリエステルを熔融状態で接合し、冷却固化して、コア一部と、該コア一部の長さ方向に沿ってコア一部から放射状に突出した複数のフィン部とからなるポリエステルフィラメントを得た後、該フィラメントをアルカリ減量処理して、フィン部の少なくとも一部をコア一部から分離するポリエステルフィラメント系の製造方法である。

【0018】

図1には上記ポリエステルフィラメントの断面の一例を示すが、本発明におい

ては該図に示すように、コア部の断面積および直径（コア部が真円でないときは外接円直径）をそれぞれ S_A および D_A 、また各フィン部の断面積、最大長さおよび最大幅をそれぞれ S_B 、 L_B および W_B とするとき、下記（１）～（３）の要件を同時に満足することが必要である。

$$(1) \quad 1/20 \leq S_B/S_A \leq 1/3$$

$$(2) \quad 0.6 \leq L_B/D_A \leq 3.0$$

$$(3) \quad W_B/D_A \leq 1/4$$

ここで、 $1/20 > S_B/S_A$ または $1/3 < S_B/S_A$ の場合、すなわち、その断面積がコア部の断面積の $1/20$ より小さいか、または $1/3$ より大きいフィン部が存在する場合は、フィラメントの嵩高性が低下する。

【0019】

また、 $0.6 > L_B/D_A$ の場合、すなわちその最大長さがコア部の直径の 0.6 倍未満のフィン部が存在する場合は、フィラメントの嵩高性が低下し、一方、 $3.0 < L_B/D_A$ の場合、すなわち、その最大長さがコア部の直径の 3.0 倍を超えるフィン部が存在する場合は、フィン部の折れ曲がりが発生し、粗硬な風合しか得られない。

【0020】

さらに、 $W_B/D_A > 1/4$ の場合、すなわちその最大幅がコア部の直径の $1/4$ より大きいフィン部が存在する場合は、アルカリ減量処理によるフィン部の分解が困難になる。

【0021】

上記フィン部の最大幅は、小さい程アルカリ減量処理によるフィンの分離が起こり易いが、あまり小さくなり過ぎると、フィン部の折れ曲がりが発生するので、 W_B/D_A の最小値は $1/8$ 程度に止めることが好ましい。

【0022】

フィラメント糸のコア部とフィン部のディメンジョンについて具体的に説明すると、フィン部のデニールは好ましくは 0.8 d t e x 以下、より好ましくは 0.6 d t e x 以下である。フィン部のデニールが過大であると、分割フィン部による極細タッチは得られず、フィン部面積が大きくなれば、分割によるドレー

プ性も劣る。コア部の繊度は1 d t e x以上4 d t e x以下が好ましい。コアの繊度が4 d t e xを越えると、フィン部とコア部が分割されても十分なソフト感 は得られず、織編物の風合が硬くなる傾向にある。また、繊度が1 d t e x未満 では、シャープな形状のマルチローバル断面を有していても、お互いの充填作用 が高まり、効果的に大きな空隙を得難くなる傾向にある。

【0023】

本発明においては、本発明に用いるポリエステルが、上記式（I）で表される チタン化合物と上記式（II）で表されるリン化合物との反応生成物からなる触媒 の存在下に重縮合して得られるポリエステルであることが肝要である。これによ り、上記のように高度に異形化され、嵩高で柔らかい風合いを呈し、均整性な外 観を有する織編物が得られる本発明のポリエステルフィラメント糸を安定して製 造することができる。

【0024】

上記チタン化合物（I）としては、具体的には、チタンテトラブトキシド、チ タンテトライソプロポキシド、チタンテトラプロポキシド、チタンテトラエトキ シドに例示されるチタンテトラアルコキシド、オクタアルキルトリチタネート、 ヘキサアルキルジチタネートなどのアルキルチタネートを挙げることができるが 、なかでも本発明において使用されるリン化合物との反応性の良好なチタンテト ラアルコキシドを用いることが好ましく、特にチタンテトラブトキシドを用いる ことが好ましい。

【0025】

一方、上記リン化合物（II）としては、具体的には、モノメチルホスフェート 、モノエチルホスフェート、モノー n ープロピルホスフェート、モノー n ーブチ ルホスフェート、モノヘキシルホスフェート、モノヘプチルホスフェート、モノ オクチルホスフェート、モノノニルホスフェート、モノデシルホスフェート、モ ノドデシルホスフェート、モノラウリルホスフェート、モノオレイルホスフェー ト、モノテトラコシルホスフェート、モノフェニルホスフェート、モノベンジル ホスフェート、モノ（4ーメチルフェニル）ホスフェート、モノ（4ーエチルフ ェニル）ホスフェート、モノ（4ープロピルフェニル）ホスフェート、モノ（4

ードデシルフェニル) ホスフェート、モノトリルホスフェート、モノキシリルホスフェート、モノビフェニルホスフェート、モノナフチルホスフェートおよびモノアントリルホスフェートなどのモノアルキルホスフェートまたはモノアリアルホスフェート、並びに、ジエチルホスフェート、ジプロピルホスフェート、ジブチルホスフェート、ジヘキシルホスフェート、ジオクチルホスフェート、ジデシルホスフェート、ジラウリルホスフェート、ジオレイルホスフェート、ジテトラコシルホスフェート、ジフェニルホスフェートなどのジアルキルホスフェートまたはジアリアルホスフェートを例示することができる。なかでも、上記式 (II) において n が1であるモノアルキルホスフェートまたはモノアリアルホスフェートが好ましい。

【0026】

これらのリン化合物は、混合物として用いてもよく、例えばモノアルキルホスフェートとジアルキルホスフェートの混合物、モノフェニルホスフェートとジノフェニルホスフェートの混合物を、好ましい組み合わせとして挙げることができる。特に混合物中、モノアルキルホスフェートが全混合物量を基準として50%以上、特に90%以上を占めるような組成とするのが好ましい。

【0027】

上記式 (I) のチタン化合物と上記式 (II) のリン化合物との反応生成物の調整方法は特に限定されず、例えば、グリコール中で加熱することにより製造することができる。すなわち、該チタン化合物と該リン化合物とを含有するグリコール溶液を加熱すると、グリコール溶液が白濁して析出物が発生する。この析出物をポリエステル製造用の触媒として用いればよい。

【0028】

ここで用いることのできるグリコールとしては、エチレングリコール、1, 3-プロパンジオール、テトラメチレングリコール、ヘキサメチレングリコール、シクロヘキサンジメタノール等を例示することができるが、得られた触媒を用いて製造するポリエステルを構成するグリコール成分と同じものを使用することが好ましい。例えば、ポリエステルがポリエチレンテレフタレートである場合にはエチレングリコール、ポリトリメチレンテレフタレートである場合には1, 3-

プロパンジオール、ポリテトラメチレンテレフタレートである場合にはテトラメチレングリコールをそれぞれ用いることが好ましい。

【0029】

なお、前記触媒は式 (I) のチタン化合物、式 (II) のリン化合物及びグリコールの3者を同時に混合し、加熱する方法によっても製造することができる。しかし、加熱により式 (I) のチタン化合物と式 (II) のリン化合物とが反応してグリコールに不溶の析出物が反応生成物として析出するので、この析出までの反応は均一な反応であることが好ましい。したがって、効率よく反応析出物を得るためには、式 (I) のチタン化合物と式 (II) のリン化合物とのそれぞれについて予めグリコール溶液を調整し、その後、これらの溶液を混合し加熱する方法により製造することが好ましい。

【0030】

また、加熱時の温度は、反応温度が余りに低すぎると、反応が不十分となったり反応に過大な時間を要したりするので、均一な反応により効率よく反応析出物を得るには、50℃～200℃の温度で反応させることが好ましく、反応時間は1分間～4時間が好ましい。なかでも、グリコールとしてエチレングリコールを用いる場合には50℃～150℃、ヘキサメチレングリコールを用いる場合には100℃～200℃の範囲がより好ましい温度であり、また、反応時間は30分間～2時間がより好ましい範囲である。

【0031】

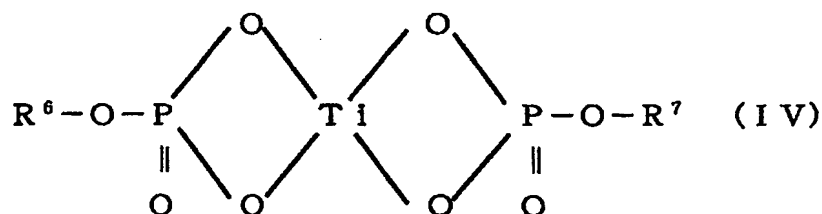
グリコール中で加熱する式 (I) のチタン化合物と式 (II) のリン化合物との配合割合は、チタン原子を基準として、リン原子のモル比率として1.0～3.0の範囲にあることが好ましく、さらに1.5～2.5であることが好ましい。該範囲内にある場合には、リン化合物とチタン化合物とがほぼ完全に反応して不完全な反応物が存在しなくなるので、該反応生成物をそのまま使用しても得られるポリエステルの色相改善効果は良好であり、また、過剰な未反応のリン化合物もほとんど存在しないので、ポリエステル重合反応性を阻害することがなく生産性も高いものとなる。

【0032】

上記の触媒においては、前記式 (I) (但し、 $k=1$) のチタン化合物と、式 (II) のリン化合物成分との反応生成物は、下記 (IV) により表される化合物を含有するものが好ましい。

【0033】

【化6】



【0034】

(ただし、式 (IV) 中の R^6 および R^7 基は、それぞれ独立に、前記チタン化合物の R^1 、 R^2 、 R^3 、 R^4 および前記リン化合物の R^5 のいずれか 1 つ以上に由来する 2～10 個の炭素原子を有するアルキル基、または、6～12 個の炭素原子を有するアリール基である。)

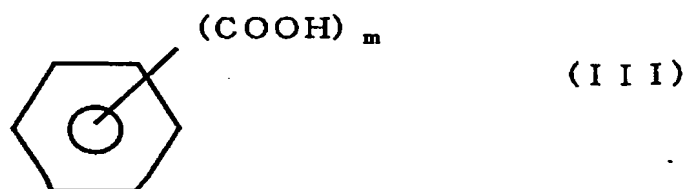
式 (IV) で表されるチタン化合物とリン化合物との反応生成物は、高い触媒活性を有しているので、これを用いて得られるポリエステルは、良好な色調 (低い b 値) を有し、実用上十分に低いアセトアルデヒド、残留金属および環状三量体の含有量を有し、かつ実用上十分なポリマー性能を有する。なお、該式 (IV) で表される反応生成物は 50 質量%以上含まれていることが好ましく、70 質量%以上含まれることがより好ましい。

【0035】

本発明においては、チタン化合物を予め下記一般式 (III) で表される多価カルボン酸および／またはその酸無水物と反応モル比 (2:1)～(2:5) の範囲で反応させた後、リン化合物と反応させた反応生成物を用いることがより好ましい。

【0036】

【化 7】



【0037】

(ただし、 m は2～4の整数である。)

かかる多価カルボン酸およびその無水物としては、フタル酸、トリメリット酸、ヘメリット酸、ピロメリット酸およびこれらの無水物を好ましく、特にチタン化合物との反応性がよく、また得られる反応生成物とポリエステルとの親和性が高いことから、トリメリット酸無水物が好ましい。

【0038】

該チタン化合物と多価カルボン酸またはその無水物との反応は、前記多価カルボン酸またはその無水物を溶媒に混合してその一部または全部を溶媒中に溶解し、この混合液にチタン化合物を滴下し、0℃～200℃の温度で少なくとも30分間、好ましくは30～150℃の温度で40～90分間行われる。この際の反応圧力には特に制限はなく、常圧で充分である。なお、このときの溶媒としては、多価カルボン酸またはその無水物の一部または全部を溶解し得るものから適宜選択すればよい。なかでも、エタノール、エチレングリコール、トリメチレングリコール、テトラメチレングリコール、ベンゼン、キシレンなどが好ましく使用される。

【0039】

この反応におけるチタン化合物と式(III)の化合物またはその無水物とのモル比は適宜に選択することができるが、チタン化合物の割合が多すぎると、得られるポリエステルの色調が悪化したり軟化点が低下したりする傾向があり、逆にチタン化合物の量が少なすぎると重縮合反応が進みにくくなる傾向があるため、チタン化合物と多価カルボン酸化合物またはその無水物との反応モル比は、(2:1)～(2:5)とすることが好ましい。

【0040】

この反応によって得られる反応生成物は、そのまま前述のリン化合物との反応に供してもよく、あるいはこれをアセトン、メチルアルコールおよび／または酢酸エチルなどで再結晶して精製した後にリン化合物と反応させてもよい。

【0041】

本発明において、上記反応生成物の存在下にポリエステルを重縮合するにあたっては、上記のようにして得た析出物を含むグリコール液は、析出物とグリコールとを分離することなくそのままポリエステル製造用触媒として用いてもよく、遠心沈降処理または濾過などの手段により析出物を分離した後、該析出物を再結晶剤、例えばアセトン、メチルアルコールおよび／または水などにより再結晶して精製した後、この精製物を該触媒として用いてもよい。なお、該触媒は、固体 NMR および XMA の金属定量分析で、その構造を確認することできる。

【0042】

本発明において、ポリエステルポリマーを得るに当たっては、上記析出物は重縮合反応時に反応系内に存在していればよい。このため該析出物の添加は、原料スラリー調製工程、エステル化工程、液相重縮合工程等のいずれの工程で行ってもよい。また、触媒全量を一括添加しても、複数回に分けて添加してもよい。

【0043】

また、重縮合反応では、必要に応じてトリメチルホスフェートなどのリン安定剤をポリエステル製造における任意の段階で加えてもよく、さらに酸化防止剤、紫外線吸収剤、難燃剤、蛍光増白剤、艶消剤、整色剤、消泡剤その他の添加剤などを配合してもよい。

【0044】

さらに、得られるポリエステルの色相の改善補助をするために、ポリエステルの製造段階において、アゾ系、トリフェニルメタン系、キノリン系、アントラキノン系、フタロシアニン系等の有機青色顔料等、無機系以外の整色剤を添加することもできる。

【0045】

次に、前記の触媒を用いて、芳香族ジカルボン酸又はそのエステル形成性誘導体と、脂肪族グリコール（アルキレングリコール）又はそのエステル形成性誘導

体とから芳香族ジカルボン酸のアルキレングリコールエステル及び／又はその低重合体を製造し、前記の触媒を用い、これを重縮合させてポリエステルを製造する方法について説明する。

【0046】

ポリエステルの出発原料となる芳香族ジカルボン酸としては、例えば、テレフタル酸、フタル酸、イソフタル酸、ナフタレンジカルボン酸、ジフェニルジカルボン酸、ジフェノキシエタンジカルボン酸又はそのエステル形成性誘導体を用いることができる。

【0047】

もう一方の出発原料となる脂肪族グリコールとしては、例えば、エチレングリコール、トリメチレングリコール、プロピレングリコール、テトラメチレングリコール、ネオペンチルグリコール、ヘキサメチレングリコール、ドデカメチレングリコールを用いることができる。

【0048】

また、ジカルボン酸成分として、芳香族ジカルボン酸とともに、アジピン酸、セバシン酸、アゼライン酸、デカンジカルボン酸などの脂肪族ジカルボン酸、シクロヘキサンジカルボン酸などの脂環式ジカルボン酸など又はそのエステル形成性誘導体を原料として使用することができ、ジオール成分としても脂肪族ジオールとともに、シクロヘキサンジメタノールなどの脂環式グリコール、ビスフェノール、ハイドロキノン、2, 2-ビス(4- β -ヒドロキシエトキシフェニル)プロパン類などの芳香族ジオールなどを原料として使用することができる。

【0049】

さらに、トリメシン酸、トリメチロールエタン、トリメチロールプロパン、トリメチロールメタン、ペンタエリスリトールなどの多官能性化合物を原料として使用することができる。

【0050】

上記の芳香族ジカルボン酸のアルキレングリコールエステル及び／又はその低重合体は、いかなる方法によって製造されたものであってもよいが、通常、芳香族ジカルボン酸又はそのエステル形成性誘導体とアルキレングリコール又はその

エステル形成性誘導体とを加熱反応させることによって製造される。

【0051】

例えば、ポリエチレンテレフタレートの原料であるテレフタル酸のエチレングリコールエステル及び／又はその低重合体について説明すると、テレフタル酸とエチレングリコールとを直接エステル化反応させるか、テレフタル酸の低級アルキルエステルとエチレングリコールとをエステル交換反応させるか、又はテレフタル酸にエチレンオキサイドを付加反応させる方法が一般に採用される。

【0052】

なお、出発原料としてテレフタル酸及びテレフタル酸ジメチルを用いる場合には、ポリアルキレンテレフタレートを解重合することによって得られた回収テレフタル酸ジメチル又はこれを加水分解して得られる回収テレフタル酸を、ポリエステルを構成する全酸成分の質量を基準として70質量%以上使用したものであってもよい。この場合、前記アルキレンテレフタレートは、ポリエチレンテレフタレートであることが好ましく、特に回収されたPETボトル、回収された繊維製品、回収されたポリエステルフィルム製品、さらには、これら製品の製造工程において発生するポリマー屑などをポリエステル製造用原料源として用いることは、資源の有効活用の観点から好ましいことである。

【0053】

ここで、回収ポリアルキレンテレフタレートを解重合してテレフタル酸ジメチルを得る方法には特に制限はなく、従来公知の方法をいずれも採用することができる。例えば、回収ポリアルキレンテレフタレートをを用いて解重合した後、解重合生成物を、低級アルコール、例えばメタノールによるエステル交換反応に供し、この反応混合物を精製してテレフタル酸の低級アルキルエステルを回収し、これをアルキレングリコールによるエステル交換反応に供し、得られたテレフタル酸／アルキレングリコールエステルを重縮合すればポリエステルを得ることができる。また、上記、回収された、テレフタル酸ジメチルからテレフタル酸を回収する方法にも特に制限はなく、従来方法をいずれを用いてもよい。例えばエステル交換反応により得られた反応混合物からテレフタル酸ジメチルを再結晶法及び／又は蒸留法により回収した後、高温高压化で水とともに加熱して加水分解して

テレフタル酸を回収することができる。この方法によって得られるテレフタル酸に含まれる不純物において、4-カルボキシベンズアルデヒド、パラトルイル酸、安息香酸及びヒドロキシテレフタル酸ジメチルの含有量が、合計で1ppm以下であることが好ましい。また、テレフタル酸モノメチルの含有量が、1～5000ppmの範囲にあることが好ましい。上述の方法により回収されたテレフタル酸と、アルキレングリコールとを直接エステル化反応させ、得られたエステルを重縮合することによりポリエステルを製造することができる。

【0054】

次に、本発明における重縮合触媒の存在下に、上記で得られた芳香族ジカルボン酸のアルキレングリコールエステル及び／又はその低重合体を、減圧下で、かつポリエステルポリマーの融点以上分解点未満の温度（通常240℃～280℃）に加熱することにより重縮合させる。この重縮合反応では、未反応の脂肪族グリコール及び重縮合で発生する脂肪族グリコールを反応系外に留去させながら行われることが望ましい。

【0055】

重縮合反応は、1槽で行ってもよく、複数の槽に分けて行ってもよい。例えば、重縮合反応が2段階で行われる場合には、第1槽目の重縮合反応は、反応温度が245～290℃、好ましくは260～280℃、圧力が100～1kPa、好ましくは50～2kPaの条件下で行われ、最終第2槽での重縮合反応は、反応温度が265～300℃、好ましくは270～290℃、反応圧力は通常10～1000Paで、好ましくは30～500Paの条件下で行われる。

【0056】

このようにして、本発明の触媒を用いてポリエステルを製造することができるが、この重縮合工程で得られるポリエステルは、通常、熔融状態で押し出しながら、冷却後、粒状（ペレット状）のものとなる。

【0057】

ポリエステルの粘度については特に制限はなく、通常熔融紡糸に供される固有粘度0.5～1.1のものが任意に使用できる。

【0058】

本発明においては、上記ポリエステルを吐出孔を通して熔融吐出するに先立って、下記式で表わされる相溶性パラメーター χ が0.1～2.0である化合物をポリエステル中に、ポリエステル全重量に対して0.5～5.0重量%含有せしめることが好ましい。これにより、フィン部とコア部との分離が助長され、さらに大きな嵩高性および風合向上効果が得られる。

$$\chi = (V_a / RT) (\delta_a - \delta_b)^2$$

上記式において、 V_a はポリエステルのモル容積 (cm^3/mol)、 R は気体定数 ($\text{J}/\text{mol} \cdot \text{K}$)、 T は絶対温度 (K)、 δ_a および δ_b はそれぞれポリエステルおよび上記化合物の溶解度パラメーター ($\text{J}^{1/2}/\text{cm}^{3/2}$)を表わす。

【0059】

ここで、 χ が0.1未満の場合は、ポリエステルと上記化合物が相溶化し、アルカリ減量によるフィン部の分離が起こり難くなる。一方、 χ が2.0を超える場合は、ポリエステルと上記化合物が完全に相分離し、ポリマーが増粘するので、紡糸調子が悪化する。

【0060】

また、ポリエステルへの上記化合物の配合量が0.5重量%未満の場合は、嵩高性向上効果が十分に発現せず、一方、含有量が5.0重量%を超える場合は、上記化合物が凝集を起こし、やはり嵩高性向上効果が十分に発現しない。

【0061】

上記化合物の具体例としては、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリイソブチレン、ポリスチレン、ポリテトラフルオロエチレン、ポリクロロテトラエチレン、ポリクロロトリフルオロエチレン、ポリビニルプロピオネート、ポリヘプタフルオロブチルアクリレート、ポリブタジエン、ポリイソプレン、ポリクロロブレン、ポリエチレングリコール、ポリテトラメチレングリコール、ポリトリエチレングリコール、ポリメチルアクリレート、ポリプロピルアクリレート、ポリブチルアクリレート、ポリイソブチルアクリレート、ポリメチルメタクリレート、ポリエチルメタクリレート、ポリベンジルメタクリレート、ポリエトキシエチルメタクリレート、ポリホルムアルデヒド、ポリエチレンサルファイド、ポリスチレ

ンサルファイドなどのポリマーおよびシリコン、またはこれらの変性物などが挙げられる。上記化合物は2種以上併用してもよい。

【0062】

上記化合物の平均分子量は、あまり小さ過ぎると、ルーダーや紡糸パック中に滞留した時、熱分解を起こし、一方、あまり大き過ぎると、ポリエステルとの溶融混和性が低下するので、3000～25000であることが好ましい。

【0063】

さらに、上記化合物をポリエステルへ添加混合するに際しては、従来公知の方法、例えば、ポリエステルと上記化合物を溶融混練した後ペレット化する方法、溶融紡糸工程で溶融ポリエステル中に上記化合物をインジェクションブレンドする方法、スタティックミキサーによりブレンドする方法などが任意に採用できる。

【0064】

本発明においては、コア一部形成用吐出孔を通して溶融吐出されたポリエステルに、該吐出孔の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数のフィン部形成用スリット状吐出孔を通して溶融吐出された上記と同一のポリエステルを溶融状態で接合し、これを冷却固化する。

【0065】

具体的には、前述したポリエステルを、例えば図2Aに示すような、コア一部形成用円形吐出孔5および該円形吐出孔5の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数（図2Aでは4個）のフィン部形成用スリット状吐出孔6を有する口金を介して溶融吐出させ、吐出孔5からの吐出物と吐出孔6からの吐出物を溶融状態で接合した後冷却固化する。

【0066】

紡出されたフィラメントには、必要に応じて延伸や熱処理などを施してもよい。

【0067】

ここで、フィン部の数が1個あるいは7個以上の場合は、アルカリ減量処理により形成されるフィラメント内の空隙が小さくなり、十分な嵩高性を付与するこ

とが困難になる。1個のコア部形成用吐出孔の周囲に配設されるフィン部形成用スリット状吐出孔の好ましい個数は3～6個、さらに好ましくは4個である。

【0068】

また、各フィン部の断面積、最大長さおよび最大幅は必ずしも同じである必要はなく、それぞれ異なってもよい。さらに、各フィン部はコア部を中心として等方的に放射状に突き出していることが好ましいが、これに限定されるものではない。

【0069】

本発明においては、コア部形成用円形吐出孔5およびフィン部形成用スリット状吐出孔6のディメンジョンには特に制限はないが、コア部の断面積および直径、各フィン部の断面積、最大長さおよび最大幅を前述した3つの式(1)、(2)、(3)で規定される範囲とするためには、コア部形成用円形吐出孔5の直径を D'_A (吐出孔5の断面形状が真円形でない場合、 D'_A は吐出孔5の外接円の直径とする。)、フィン部形成用スリット状吐出孔6の最大長さおよび最大幅をそれぞれ L'_B および W'_B 、吐出面における吐出孔5と6との最短間隔を L'_{AB} とする時、 D'_A 、 L'_B 、 W'_B および L'_{AB} が下記要件(a)～(c)を同時に満足することが好ましい。

$$(a) \quad 1 \leq L'_B / D'_A \leq 4$$

$$(b) \quad 1/7 \leq W'_B / D'_A \leq 1/2$$

$$(c) \quad 0.01 \text{ mm} \leq L'_{AB} \leq 0.2 \text{ mm}$$

D'_A 、 L'_B 、 W'_B および L'_{AB} が上記範囲から外れる場合には、紡糸調子が悪化したり、口金の摩耗が早くなる場合がある。

【0070】

また、フィン部形成用スリット状吐出孔は必ずしも一様な矩形である必要はなく、図2Bに示すように、その一部に円弧状のふくらみ部分を有していたり、その幅が連続的に変化していても構わない。

【0071】

一方、ポリエステルを上記2種の吐出孔5、6(または6')に代えて単一の吐出孔から吐出させることによって、上記のコア部とフィン部を有するフィラメ

ントを得た場合は、コア部とフィン部とが一体化しており、且つコア部とフィン部の配向がほぼ等しくなり、後述の、アルカリ減量処理によるフィン部の分離が困難となる傾向にある。

【0072】

以上に説明した紡糸に際しては、コア部形成用吐出孔から吐出されるポリマーよりもフィン部形成用スリット状吐出孔から吐出されるポリマーに、より大きなドラフトが掛かるのでフィン部の配向がコア部の配向よりも高くなる。従って、上記フィラメントにおいては、特にコア部とフィン部の接合面における分子の絡み合いが少なく、接合面の界面結合力が低いので、アルカリ減量処理を行うことにより、フィン部がコア部から優勢的に分離し、しかもコア部とフィン部の配向差に起因する収縮差が発現して、所望の嵩高性とソフトな風合をもつフィラメントを得ることができる。

【0073】

本発明においては、得られたフィラメントをアルカリ減量処理して、フィン部の少なくとも一部をコア部から分離するが、この分離方法は、フィン部やコア部の切断による自由突出繊維端（毛羽）の形成を可及的に抑えるために有効である。従来技術にみられるように、高圧の圧空流を利用した流体ノズル処理など、多大のエネルギー移動が起こるような物理的手段を採用して、フィラメントを分割すると、自由突出繊維端が多量に形成されるうえ、フィン部がフィブリル状に開裂されるので、織編物とした時に紡績糸様の外観を呈し、織編物の均整性が損なわれる。

【0074】

上記アルカリ減量処理は、フィラメント、ヤーンまたは織編物のいずれの状態でも実施してもよい。しかしながら、織編物の状態で実施することが望ましい。アルカリ処理条件としては、通常のポリエステル繊維のアルカリ処理条件がそのまま採用できる。具体的には、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム、炭酸ナトリウム、炭酸カリウムなどの水溶液を用い、濃度は10～100 g/l、温度は40～180℃、処理時間は2分～2時間の範囲で適宜設定すればよい。

【0075】

アルカリ減量処理によるフィン部の分離率 S は 30% 以上であり、且つマルチフィラメント糸表層部に位置するフィラメントのフィン部の分離率 S がマルチフィラメント糸中心部に位置するフィラメントのフィン部の分離率 S よりも大きいことが好ましい。ここで、フィン部の分離率 S は下記式により定義される値である。

$$S(\%) = (\text{分離しているフィン部の数} / \text{フィン部の全数}) \times 100$$

なお、マルチフィラメント糸の表層部に位置するフィラメントとは上記マルチローバルフィラメント全数のうち、マルチフィラメント糸の断面においてマルチフィラメント糸の仮想外接円からの距離が近いものから 30% の範囲のものをいう。また、マルチフィラメント糸の中心部に位置するフィラメントとは、上記と同様に、仮想外接円の中心からの距離が近いものから 30% の範囲のものをいう。

【0076】

このようなアルカリ減量より、図 3 に示すようにフィン部がコア一部から分離しているフィラメントが得られる。図 3 は、本発明により得られるポリエステルフィラメント糸の一例を側面から見た部分拡大図であり、4 はフィラメント糸、1 はコア一部、2、3 はコア一部から放射状に突出したフィン部の大部分がコア一部から分離されている状態を表わす。

【0077】

図 3 に例示する本発明のポリエステルフィラメント糸 4 において、コア一部 1 の長さ方向に沿ってコア一部 1 に接合されて、コア一部 1 から放射状に突出していたフィン部 2、3 は、アルカリ減量処理によりコア一部 1 から分離され、独立フィラメントのようになっている。

【0078】

上記フィン部は、図 3 のフィン部 2 のように、フィラメントの長さ全体に亘って連続してコア一部 1 から分離されて、該フィン部が独立したフィラメントのように挙動できることが好ましい。しかしながら、必ずしも全てのフィン部がフィラメントの全長に亘って分離している必要はなく、フィン部 3 のように、コア一部と結合した部分が存在していても構わない。

【0079】

フィン部がコア部1から分離されると、例えば、織編物においては、隣り合うコア間に十分な空隙が付与されるので織編物の嵩高性が良好となる（図1に例示するフィラメントは1個のコア部に対し4個のフィン部を有するが、図3では1個のコア部1に対し2個のフィン部2、3のみが例示されている）。

【0080】

上記ポリエステルフィラメントは、該フィラメント同士、または他のフィラメントと混織・交絡してマルチフィラメントとした後、織編物となし、しかる後アルカリ減量処理することが好ましい。フィラメントを混織・交絡してマルチフィラメント系とするには、引揃え、合撚、空気交絡など従来公知の方法が任意に採用できる。

【0081】

【実施例】

以下、本発明を実施例についてさらに具体的に説明する。なお、実施例において各物性は下記の方法により測定した。

(1) フィラメントの断面形状

アルカリ減量前のフィラメントの断面を3000倍で撮影した写真観察より、コア部の断面積 (S_A) および直径 (D_A)、フィン部の断面積 (S_B)、最大長さおよび最大幅 (W_B) を求めた。

(2) 紡糸調子

連続8時間の溶融紡糸を行い、全く断糸のない場合をA、単糸切れ（毛羽）が発生した場合をB、断糸が発生した場合をCとした。

(3) フィン部の分離率S

アルカリ減量処理後のフィラメントを1000倍で撮影した写真観察より、分離しているフィン部の数を求め、下記式によりマルチフィラメント表層部および中心部のフィン部の分離率S (%) を算出した。

$$S(\%) = (\text{分離しているフィン部の数} / \text{フィン部の全数}) \times 100$$

(4) 織編物の風合

織編物の嵩高性、ソフト感およびドレープ性を総合的にA（極めて良好）～E

(不良) の 5 段階で官能判定した。

(5) 相溶性パラメーター χ

各種溶媒への溶解度から、ポリエステルおよび該ポリエステルとミクロに相分離する化合物の溶解度パラメーター δa 、 δb を求め、次式により算出した。

$$\chi = (V_a / RT) (\delta a - \delta b)^2$$

上記式において、 V_a はポリエステルのモル容積 (cm^3/mol)、 R は気体定数 ($\text{J}/\text{mol} \cdot \text{K}$)、 T は絶対温度 (K)、 δa および δb はそれぞれポリエステルおよび化合物の溶解度パラメーター ($\text{J}^{1/2}/\text{cm}^{3/2}$) を表わす。

(6) 口金異物高さ

各実施例に示す方法、条件で溶融紡糸を行った後、紡糸口金表面に離型剤を吹き付けて、吐出ポリマーが付着しないようにして、紡糸口金を取り外し、顕微鏡にて吐出孔周辺に付着・堆積した口金異物の高さを測定した。全ての吐出孔について口金異物の高さを測定し、それらの平均値で表した。

【0082】

[実施例 1～9]

エチレングリコール 919 g と酢酸 10 g を混合攪拌した中に、チタンテトラブトキシド 71 g を添加し、チタン化合物のエチレングリコール溶液 (透明) を得た。次にエチレングリコール 656 g を 100℃ に過熱攪拌中にモノラウリルホスフェートを 34.5 g 添加し、加熱混合攪拌して溶解し、透明な溶液を得た。

【0083】

引き続き、両溶液を 100℃ に攪拌混合し全量を添加後から 100℃ の温度で 1 時間攪拌保持し、白濁状態溶液を得た。この時の両溶液の配合量比は、チタン原子を基準として、リン原子のモル比率が 2.0 に調整されたものとなっていた。得られた白色析出物を濾別し、水洗乾燥し重合触媒とした。

【0084】

225 部のオリゴマーが滞留する反応器内に、攪拌下、窒素雰囲気中で 255℃、常圧下に維持された条件下に、179 部の高純度テレフタル酸と 95 部のエチレングリコールとを混合して調製されたスラリーを一定速度供給し、反応で発生

する水とエチレングリコールを系外に留去ながら、エステル化反応を4時間し反応を完結させた。この時のエステル化率は、98%以上で、生成されたオリゴマーの重合度は、約5~7であった。

【0085】

このエステル化反応で得られたオリゴマー225部を重縮合反応槽に移し、重縮合触媒として、上記で作成した触媒を3.34部投入し、かつポリエステルとミクロに相分離する化合物を添加混合しさらに1mmHgまで減圧し、以下常法に従い重合を行い、ペレット状に裁断し、固有粘度0.63のポリエチレンテレフタレート粒（以下ポリエチレンテレフタレートチップと称する）を得た。表1に添加混合した化合物、化合物 χ の値、添加量を示す。

【0086】

このポリエチレンテレフタレートチップを、図2Bに示す形状を有する吐出孔を24組備えた紡糸口金から275℃で熔融吐出し、吐出されたコア一部とフィン部を接合させながら、横吹紡糸筒内で冷却して1000m/分の速度で巻き取った。

【0087】

次いで、巻取ったフィラメント糸を、温度90℃のホットローラーと温度150℃のスリットヒーターを備えた延伸機を用いて、倍率2.55倍で延伸熱処理し、60d tex/24fのフィラメント糸を得た。

【0088】

得られたフィラメント糸を20ゲージの筒編地となし、該筒編地を濃度40g/1の水酸化ナトリウム水溶液中で20分間煮沸処理し、アルカリ減量処理を行った。

【0089】

表1に各実施例の紡糸調子、口金異物高さ、織物風合い等を示す。

【0090】

[比較例1、2]

重合触媒を三酸化アンチモンとすること以外は、それぞれ実施例3および6と同様にしてポリエチレンテレフタレートチップを作成し、フィラメント糸を作成

し、それぞれ比較例 1 および 2 とした。表 1 に各実施例の紡糸調子、口金異物高さ、織物風合い等を示す。

【0091】

[比較例 3]

実施例 3 にて口金の仕様を変更して、表 1 に示す S_B/S_A 、 L_B/D_A 、 W_B/D_A に変更してフィラメント糸を作成した。表 1 に紡糸調子、口金異物高さ、織物風合い等を示す。

【0092】

【表 1】

化合物	X	添加量 [重量%]	フィンの数	S_B/S_A	L_B/D_A	W_B/D_A	紡糸調子	異物高さ [μm]	フィンの分離率		織物の 風合い
									表層部 [%]	中心部 [%]	
実施例1 PEG	0.08	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	12	62	44	B
実施例2 PEG	0.08	3.0	6	1/4	0.8	1/5	A	9	66	47	A
実施例3 $\text{C}_{15}\text{H}_{31}$ 基グラフトPEG	0.25	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	10	72	51	A
実施例4 PE(30)-PMMA(70)共重合体*	0.33	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	13	78	59	A
実施例5 PE(90)-PMMA(10)共重合体*	1.3	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	12	89	68	A
実施例6 PE	2.2	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	14	70	52	B
実施例7 PMMA	2.3	3.0	4	1/4	1.0	1/5	A	21	71	54	B
実施例8 $\text{C}_{15}\text{H}_{31}$ 基グラフトPEG	0.25	0.3	4	1/4	1.0	1/5	A	17	63	41	B
実施例9 $\text{C}_{15}\text{H}_{31}$ 基グラフトPEG	0.25	4.0	4	1/3	1.5	1/4	A	15	79	60	A
比較例1 $\text{C}_{15}\text{H}_{31}$ 基グラフトPEG	0.25	3.0	4	1/4	1.0	1/5	B	55	70	53	A
比較例2 PE	2.2	3.0	4	1/4	1.0	1/5	C	61	71	53	B
比較例3 $\text{C}_{15}\text{H}_{31}$ 基グラフトPEG	0.25	3.0	4	1/2	1.2	1/3	A	14	32	19	E

PEG: ポリエチレングリコール

PE: ポリエチレン

* 共重合比はモル比

【0093】

[実施例 10, 11]

実施例 10 においては、実施例 3 で得たフィラメント糸 A と、ポリエチレンテレフタレートチップを、扁平吐出孔 ($L/D=5$) を 18 組備えた口金から、熔融吐出し 1500 m/分 で巻き取った後、予熱温度 90℃、倍率 2.7 倍にて延伸し、40 d t e x / 18 f としたフィラメント糸 B とを圧空圧 1.5 k g / c m²、オーバーフィード率 1.5 % でインターレースノズルにより、交絡を施して、混織フィラメント糸を作製した。

【0094】

上記混織フィラメント糸を用いて、S300T/M の撚糸を施したものを、経糸・緯糸に用いて羽二重織物を織成した。リラックス処理後、熱セットし、さらに 20 % アルカリ減量処理を施した。フィラメント糸 A、フィラメント糸 B の収縮率と混織比率および得られた織物におけるフィン部の分離率と織物の風合を表 2 に示す。

【0095】

実施例 11 においては、艶消剤として 0.05 重量 % の酸化チタンを含む、固有粘度 0.64 のポリエチレンテレフタレートチップを、図 2 B に示す形状を有する吐出孔を 24 組備えた紡糸口金から 275℃ で熔融吐出し、吐出されたコー一部とフィン部を接合させながら、横吹紡糸筒内で冷却して 2500 m/分 で巻き取り、予熱温度 90℃、倍率 1.8 で延伸した後、非接触ヒーター 150℃、オーバーフィード率 2 % にて弛緩熱処理を行って、60 d t e x / 24 f のフィラメント糸 A を得た。

【0096】

また、ポリエチレンテレフタレートチップを、丸形吐出孔を 18 個もつ口金から、熔融吐出し 1500 m/分 で巻き取った後、予熱温度 90℃、延伸倍率 3.0 倍にて延伸し 40 d t e x / 18 f のマルチフィラメント B を得た。

【0097】

上記フィラメント糸 A およびフィラメント糸 B を用い、実施例 10 と同様の方法で混織、製織し、アルカリ減量処理を施した。

【0098】

実施例10, 11において得られたフィラメント糸Aおよびフィラメント糸Bの収縮率と混織比率および得られた織物におけるフィン部の分離率と織物の風合を表2に示す。

【0099】

【表2】

	マルチフィラメントA			マルチフィラメントB 沸水収縮率 [%]	フィン部の分離率		織物の 風合い
	沸水収縮率 [%]	乾熱収縮率 [%]	混織比率 A/A+B[%]		表層部 [%]	中心部 [%]	
実施例10	8	0.5	60	16	53	38	B
実施例11	6	-5	54	16	52	37	A

【0100】

【発明の効果】

本発明によれば、嵩高で柔らかい風合いを呈し、均整的な外観を有する織編物が得られるポリエステルフィラメント糸を安定して製造することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明より得られたアルカリ減量処理前のフィラメントの一例を示す断面図である。

【図2】

本発明で使用する紡糸口金の吐出孔の一例を示す平面図である。

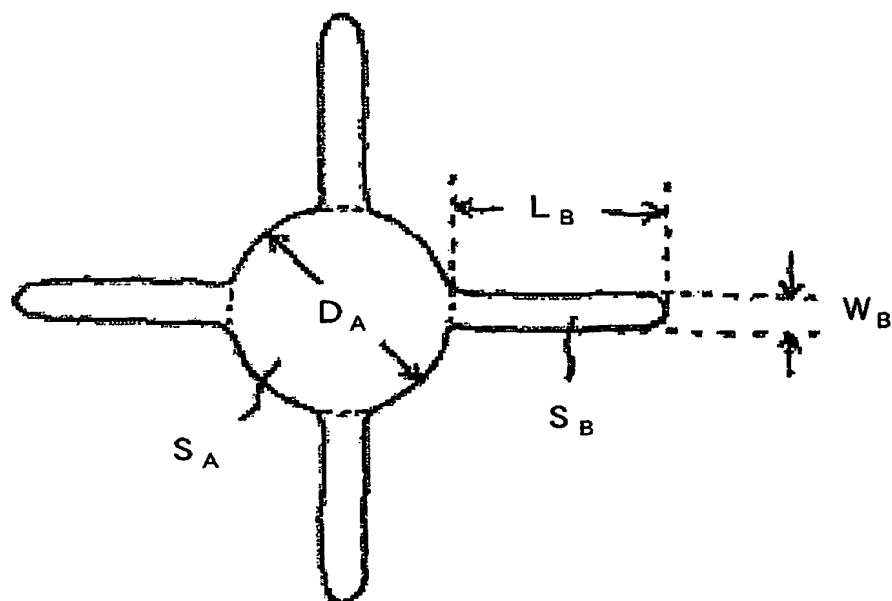
【図3】

本発明により得られたフィラメントの一例を示す側面図である。

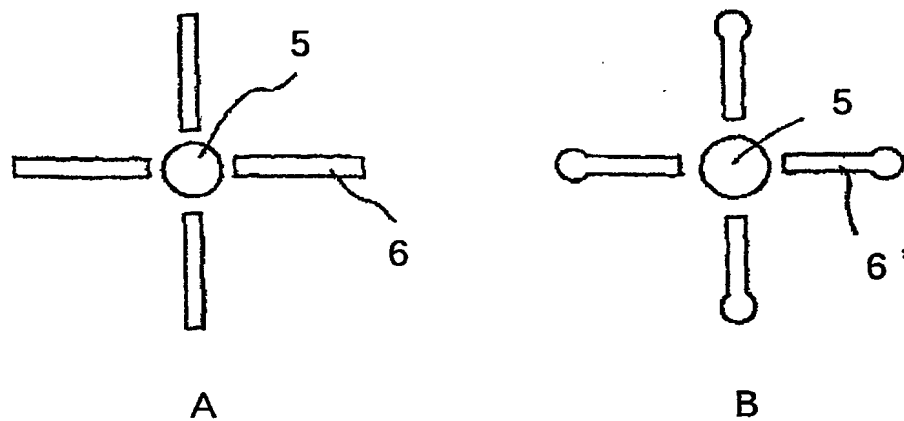
【書類名】

図面

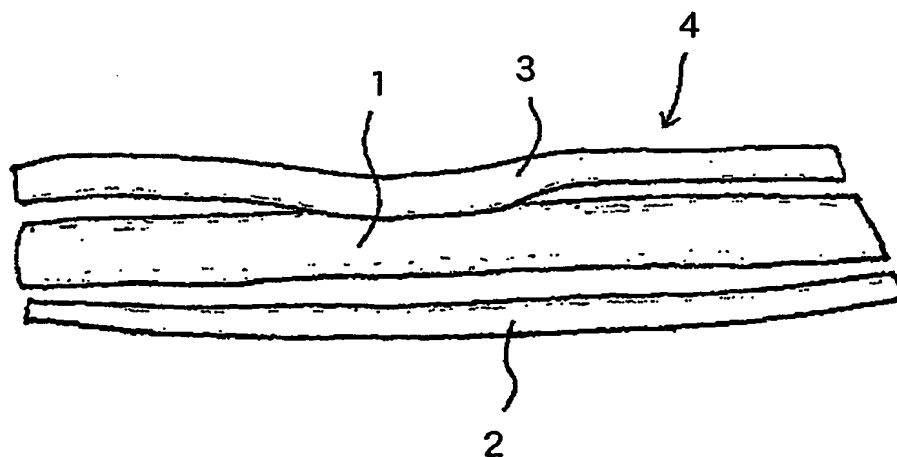
【図 1】



【図 2】



【図 3】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 嵩高で柔らかい風合いを呈し、均整性な外観を有する織編物が得られるポリエステルフィラメント糸を安定して製造する方法を提供する。

【解決手段】 コア一部形成用吐出孔を通して溶融吐出されたポリエステルに、該吐出孔の周囲に間隔をおいて放射状に配置された複数のフィン部形成用スリット状吐出孔を通して溶融吐出された上記と同一のポリエステルの溶融状態で接合し、冷却固化して、コア一部と、該コア一部の長さ方向に沿ってコア一部から放射状に突出した複数のフィン部とからなり、且つ、 S_B/S_A が $1/20 \sim 1/3$ 、 L_B/D_A が $0.6 \sim 3.0$ 、 W_B/D_A が $1/4$ 以下であるポリエステルフィラメントを得た後、該フィラメントをアルカリ減量処理して、フィン部の少なくとも一部をコア一部から分離するに際し、該ポリエステルに、特定のチタン化合物とリン化合物との反応生成物からなる触媒の存在下に重縮合して得られるポリエステルを用いる。但し、 S_A はコア一部の断面積、 D_A はコア一部の断面が真円のときはその直径また真円でないときはその外接円直径を表わし、また S_B 、 L_B および W_B はそれぞれフィン部の断面積、最大長さおよび最大幅を表わす。

【選択図】 なし

特願 2003-009942

出 願 人 履 歷 情 報

識別番号

[000003001]

1. 変更年月日

1990年 8月28日

[変更理由]

新規登録

住 所

大阪府大阪市中央区南本町1丁目6番7号

氏 名

帝人株式会社